This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

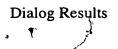
Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- CÓLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.



POWERED BY Dialog

Non-precious metal especially zinc dissolution - in contact with cobalt or nickel to increase

dissolution rate

Patent Assignee: SURTEC PROD & SYSTEME OBERFLAECHENBEHAND

Inventors: JANSSEN R

Patent Family

Patent Number	Kind	Date	Application Number	Kind	Date	Week Type
DE 19711717	A1	19971030	DE 1011717	A	19970320	199749 B
CH 691777	A5	20011015	CH 97676	A	19970320	200169

Priority Applications (Number Kind Date): DE 96U2005315 U (19960321)

Patent Details

Patent	Kind	Language	Page	Main IPC	Filing Notes
DE 19711717	A1		4	C01G-001/00	
CH 691777	A5			C23F-001/32	

Abstract:

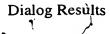
DE 19711717 A

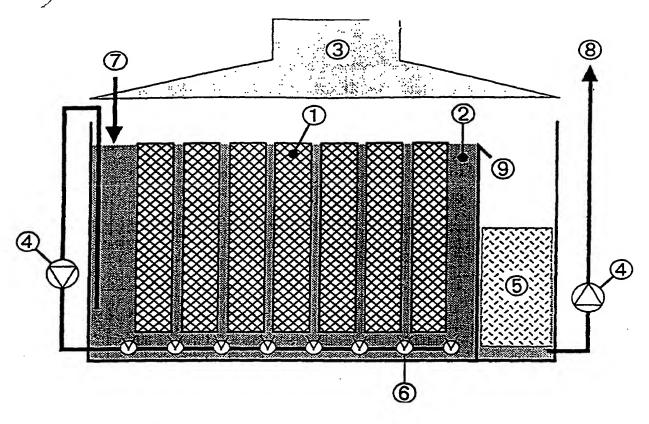
In a non-precious metal (especially zinc) dissolution apparatus, the metal is brought into electrically conductive contact with one or more materials selected from Co, Ni, their alloys and compounds (preferably oxides and/or mixed oxides), preferably by loading the metal into a basket made of or coated with the material. Preferably, the basket is a nickel-coated steel basket and the non-precious metal is zinc. Also claimed is a non-precious metal (especially zinc) dissolution process using the above apparatus.

USE - E.g. for forming a zinc solution for zinc electroplating operations.

ADVANTAGE - Rapid metal dissolution is achieved using a relatively small and inexpensive apparatus.

Dwg.1/2





Derwent World Patents Index © 2004 Derwent Information Ltd. All rights reserved. Dialog® File Number 351 Accession Number 11551613

BUNDESREPUBLIK

DEUTSCHLAND

Offenlegungsschrift ® DE 197 11 717 A 1

(5) Int. Cl.8: C01 G 1/00 C 22 B 7/00

C 25 D 21/00 C 25 D 21/14



PATENTAMT

- Aktenzeichen: 197 11 717.1 Anmeldetag: 20. 3.97 Offenlegungstag: 30, 10, 97

66 Innere Priorität:

296 05 315.5

21.03.96

(7) Anmelder:

SurTec Produkte und Systeme für die Oberflächenbehandlung GmbH, 65468 Trebur, DE

(74) Vertreter:

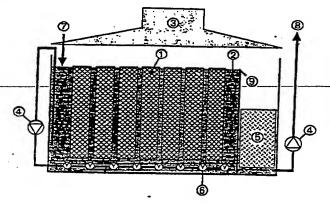
Kuhnen, Wacker & Partner, Patent- und Rechtsanwälte, 85354 Freising

② Erfinder:

Janssen, Rolf, Dr., 55276 Oppenheim, DE



Die vorliegende Erfindung beschreibt ein Verfahren und eine Vorrichtung zum Auflösen von unedlen Metallen. Dabei wird das unedle Metall mit Nickel- und/oder Cobaltmaterialien in elektrisch leitenden Kontakt gebracht, wodurch eine rasche und kostengünstige Auflösung des unedlen Metalls erreicht werden kann.



Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft eine Vorrichtung und ein Verfahren zum Auflösen von unedlen Metallen.

In der galvanischen Industrie ist es oft notwendig, unedle Metalle für eine spätere Beschichtung, beispielsweise eine Verzinkung, in Lösung zu bringen.

Nach dem Stand der Technik wird dies beispielsweise erreicht, indem das unedle Metall in Stahlkörbe gefüllt wird, die dann in eine wäßrige Lösung eingetaucht werden, in welcher sich das unedle Metall außenstromlos unter Wasserstoffentwicklung auflöst.

Die Auflösung des unedlen Metalls unter diesen Bedingungen ist jedoch für die meisten Anwendungen bei Prozesse in hohem Maße störend. So macht die langsame Auflösung beispielsweise größere Anlagen nötig, da größere Mengen des unedlen Metalles eingesetzt werden müssen, wenn eine hohe Konzentration der Metallionen erreicht werden soll, welche bei schnellerer Auflö- 20 möglicht. sung mit einer viel geringeren Menge erreicht werden

Zur Beschleunigung der Auflösung von Zink wird in JP Patents Abstracts of Japan 6-10200 A. C-1191, Bd. 18, Nr. 215 (1994), ein Verfahren beschrieben, worin das 25 Zink mit den Metallen Ti und/oder Nb in Kontakt gebracht wird. Dabei läßt sich eine 1,5-1,7fach höhere Löserate als im Kontakt mit Eisen erreichen.

In JP Patents Abstracts of Japan 6-116800 A. C-1231, Bd. 18, Nr. 401 (1994), wird ein Verfahren zum Einbrin- 30 gen von Zinkionen in ein Galvanisierbad beschrieben, in dem Zink zur Erhöhung der Lösegeschwindigkeit in einer Reaktionskammer mit Pt, Au, Ag oder Pd in Kontakt gebracht wird.

Die DE-A-38 20 748 beschreibt ein Verfahren und ei- 35 ne Vorrichtung zur Regenerierung von Zinksulfatlösungen. Dabei wird die zu regenerierende Zinksulfatlösung zur Anreicherung von Zinkionen durch eine in Kontakt mit Platin befindliche Schüttung kleinstückigen metallischen Zinks geleitet.

Die Löseraten für Zink, die sich mit den beschriebenen Verfahren erzielen lassen, sind aber entweder immer noch sehr niedrig, oder aber die Verfahren sind wegen der hohen Kosten für die verwendeten Materialien in großtechnischem Maßstab nicht wirtschaftlich.

Die Aufgabe der vorliegenden Erfindung besteht daher darin, eine Vorrichtung und ein Verfahren zur Verfügung zu stellen, mit welchen eine rasche und kostengünstige Auflösung von unedlen Metallen, insbesondere von Zink, ermöglicht wird.

Diese Aufgabe wird durch eine Vorrichtung mit den Merkmalen des Anspruchs 1 und ein Verfahren mit den Merkmalen von Anspruch 5 gelöst.

Überraschend wurde gefunden, daß sich unedle Metalle rasch und kostengünstig auflösen lassen, wenn man 55 das aufzulösende Metall mit Cobalt, Nickel, sowie Legierungen und/oder Verbindungen dieser Metalle in elektrisch leitenden Kontakt bringt. Als Legierungen können sowohl Legierungen von Cobalt und Nickel miteinander als auch Legierungen mit anderen Metallen 60 eingesetzt werden. Geeignete Cobalt- und Nickelverbindungen sind insbesondere Oxide und Mischoxide dieser Metalle, es lassen sich aber auch Chelate wie Cobalt- oder Nickelphthalocyanin einsetzen.

Als aufzulösende unedle Metalle kommen vorzugs- 65 weise Zink, Cadmium, Zinn und Blei in Betracht.

Als Form der Vorrichtung ist eine korbförmige Gestalt besonders bevorzugt. Diese hat den Vorteil, daß

das unedle Metall einfach in den Korb eingefüllt werden kann. Weiterhin kann der Korb entweder aus dem Material selbst hergestellt werden oder aber aus einem beliebigen Material gebildet sein, welches dann mit dem 5 Material beschichtet wird. Die letztgenannte Möglichkeit wird insbesondere bevorzugt, wenn die benötigten Materialmengen und somit auch die Kosten für den Korb noch weiter vermindert werden sollen. Gleichzeitig wird durch einen Korb eine große Oberfläche erzeugt, was für die Geschwindigkeit der Auflösung ebenfalls von erheblicher Bedeutung ist. Durch Aufrauhung, z. B. durch Sandstrahlen, wird die aktive Oberfläche weiter vergrößert.

Für die Verwendung in konventionellen Anlagen ist weitem zu langsam und vor allem für viele industrielle 15 ein vorteilhafter Korb ein vernickelter Stahlkorb, besonders bevorzugt ein matt vernickelter, sandgestrahlter Stahlkorb, da er kostengünstig herzustellen ist und im Vergleich zu herkömmlichen Stahlkörben eine deutlich beschleunigte Auflösung von unedlen Metallen er-

In einer bevorzugten Ausführungsform wird Zink als das unedle Metall in einen vernickelten Korb gefüllt, welcher dann in einen Elektrolyten, beispielsweise einen alkalischen Elektrolyten, getaucht wird.

Um gute Lösegeschwindigkeiten zu erzielen ist es zweckmäßig, eine gute Umflutung im Bad zu gewährleisten. Ferner sollten Badverunreinigungen vermieden werden, um eine Passivierung des Korbmaterials zu ver-

Für die Verwendung in Lösereaktoren mit besonders hoher Raum-/zeitausbeute ist für die genannten Materialien eine andere Form (z. B. Fließ- oder Festbett aus kleinen Kügelchen (beschichtet oder massiv)) vorteilhafter und daher besonders bevorzugt.

Die Vorrichtung und das Verfahren der vorliegenden Erfindung haben den Vorteil, daß die Auflösung des unedlen Metalles stark beschleunigt wird. Außerdem hat die erfindungsgemäße Vorrichtung den Vorteil, daß entsprechende Lösungsanlagen signifikant kleiner und 40 kostengünstiger gestaltet werden können.

Weitere Vorteile und Merkmale der vorliegenden Erfindung ergeben sich aus der Beschreibung von Ausführungsbeispielen sowie anhand der Zeichnungen.

Fig. 1 eine schematische Zeichnung eines Vorlösebehälters für eine Verzinkungsanlage; und

Fig. 2 eine schematische Zeichnung der Volumenströme V zwischen Zinkbad und einem Vorlösebehälter gemäß Fig. 1. Die Konzentrationsänderungen durch die Volumenströme V sowie durch die galvanische Zinkabscheidung im Bad und die außenstromlose Zinkauflösung im Lösebehälter ca bzw. c1 lassen sich mit dem gezeigten Differentialgleichungssystem beschreiben, das sich mit herkömmlichen Personal Computern schnell und ohne großen Aufwand numerisch lösen läßt und somit zur automatischen Steuerung der Zinkkonzentration herangezogen werden kann.

Beispiel 1

Ein 1000 ml Becherglas wird zu 2/3 mit alkalischem Zinkelektrolyt (20 g/l Zn und 170 g/l NaOH) gefüllt. Es wird eine grobkristalline Reinstzinkplatte (Anodenzink, Reinheit 99,995%) mit den Ausmaßen (8 cm × 5 cm × 0,8 cm) senkrecht 5 cm tief eingehängt. Parallel dazu, im Abstand von 1 cm, wird eine Stahlplatte (ST37) mit den Ausmaßen (8 cm \times 5 cm \times 0,2 cm) ebenfalls 5 cm tief eingehängt. Mit einem Magnetrührer wird der Elektro-

lyt mit 500 U/min gerührt. Die beiden Platten werden mittels Krokodilklemmen oberhalb des Elektrolytpegels über Kupferleitungen elektrisch kontaktiert. Die beiden Kupferleitungen enden jeweils im Strommeßeingang eines digitalen Multimeters. Es wird ein Strom von 5 4 mA gemessen.

Beispiel 2

Die Versuchsdurchführung erfolgte wie in Beispiel 1, 10 mit der Ausnahme, daß anstelle der Stahlplatte eine gleiche, jedoch mit einer katalytischen Nickelschicht versehene Stahlplatte wie beschrieben eingehängt und elektrisch über das Multimeter mit der Zinkanode kontaktiert wurde. Es wird ein Strom von 375 mA gemes- 15

Die gemessenen Ströme sind entsprechend dem Faraday'schen Gesetz direkt proportional zum Stoffumsatz, nämlich Zinkauflösung und Wasserstoffentwicklung. Demnach ist die Auflösung von Zink in elektrischen 20 Kontakt mit dem katalytischen Nickel ca. 100mal schneller als in elektrischem Kontakt mit Eisen.

Beispiel 3

In diesem Beispiel wird anhand der Fig. 1 und 2 ein Lösekorb für eine Vorlösebehälter in einer Verzinkungsanlage beschrieben.

In einer Verzinkungsanlage werden in einem Vorlösebehälter mehrere Lösekörbe 1 verwendet, um das für 30 die Verzinkung notwendige Zink schneller in Lösung zu bringen. Dabei sind die Lösekörbe 1 Stahlkörbe, welche

Das Zink kann beispielsweise in Form von Zinkku-

geln in die Körbe 1 gefüllt werden.

In das Zinklöseabteil wird ein Elektrolyt 2 über einen Zulauf 7 eingespeist und, abhängig vom gewählten Korbmaterial, mehr oder weniger intensiv umgewälzt. Die Anströmung 6 erfolgt hierbei von unten, damit eine möglichst schnelle und gleichmäßige Verteilung ge- 40 währleistet ist. Die Beförderung des Elektrolyten 2 erfolgt über Pumpen 4, welche an verschiedenen Stellen in der Verzinkungsanlage angeordnet sein können.

Da bei der Zinkauflösung an den Korboberflächen reichlich Wasserstoff entsteht, ist ebenfalls eine gute 45

Absaugung 3 notwendig.

Über einen höhenverstellbaren Überlauf 9 fließt der angereicherte Elektrolyt 2 in einen Filter 5, der ihn von gröberen Partikeln (beispielsweise Anodengrieß) befreit. Wahlweise kann der angereicherte Elektrolyt 2 50 auch über eine Filterpumpe weitergeleitet werden.

Indem man die Höhe des Überlaufes 9 und damit das Volumen, d. h. letztlich die aktive Oberfläche verändert, kann ohne Hebeaufwand eine Grobsteuerung der Me-

taliauflösung erfolgen.

Der mit Zink angereicherte Elektrolyt 2 wird über einen Rücklauf 8 in ein Galvanisierungs- bzw. Zinkbad

geleitet.

Es gibt bei gegebenem Korbmaterial und Dimensionen des Vorlösebehälters unterschiedliche Möglichkei- 60 ten, die Geschwindigkeit der Metallauflösung und damit den Metallgehalt zu steuern. Beispielsweise läßt sich die Auflösegeschwindigkeit über die Badumwälzung 6 steuern. Ferner läßt sich über den höhenverstellbaren Überlauf 9 die eingetauchte Metallfläche und damit die Auf- 65 lösegeschwindigkeit steuern. Gegebenenfalls kann auch die Befüllung der Körbe 1 mit Zink zur Steuerung des Metallgehaltes herangezogen werden.

Patentansprüche

1. Vorrichtung zum Auflösen von unedlen Metallen. insbesondere Zink, dadurch gekennzeichnet, daß sie die auf zulösenden Metalle mit wenigstens einem Material in elektrisch leitenden Kontakt bringt, das ausgewählt ist aus der Gruppe bestehend aus Cobalt und Nickel; sowie Legierungen und Verbindungen davon.

2. Vorrichtung nach Anspruch 1, worin die Cobaltund Nickelverbindungen Oxide und/oder Misch-

oxide sind.

3. Vorrichtung gemäß einem der Ansprüche 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Vorrichtung ein Korb ist, welcher das unedle Metall aufnimmt und aus dem Material, mit welchem das unedle Metall in Kontakt gebracht wird, gebildet oder mit diesem beschichtet ist.

4. Vorrichtung gemäß Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß der Korb ein mit Nickel beschichteter Stahlkorb ist und das unedle Metall Zink ist.

5. Verfahren zum Auflösen von unedlen Metallen, insbesondere Zink, dadurch gekennzeichnet, daß die aufzulösenden Metalle mit wenigstens einem Material in elektrisch leitenden Kontakt gebracht werden, das ausgewählt ist aus der Gruppe bestehend aus Cobalt und Nickel; sowie Legierungen und Verbindungen davon.

6. Verfahren gemäß Anspruch 5, worin die Cobaltund Nickelverbindungen Oxide und/oder Misch-

oxide sind.

7. Verfahren gemäß einem der Ansprüche 5 und 6, dadurch gekennzeichnet, daß sich das unedle Metall in einem Korb befindet, der aus dem Material, mit welchem das unedle Metall in Kontakt gebracht wird, gebildet oder mit diesem beschichtet

8. Verfahren gemäß Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß der Korb ein mit Nickel beschichteter Stahlkorb ist und das unedle Metall Zink ist.

Hierzu 1 Seite(n) Zeichnungen

Nummer: Int. Cl.6: Offenlegungstag:

DE 197 11 717 A1 C 01 G 1/00 30. Oktober 1997

Fig. 1

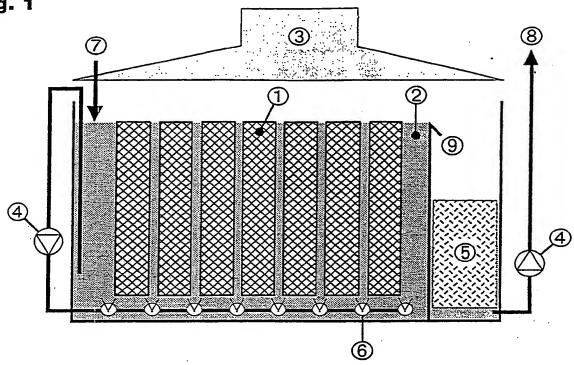
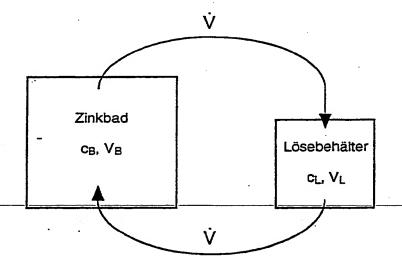


Fig. 2



$$\frac{dc_B}{dt} = \frac{\dot{V}}{V_B}(c_L - c_B) - \dot{c}_a$$

$$\frac{dc_B}{dt} = \frac{\dot{V}}{V_B}(c_L - c_B) - \dot{c}_a$$

$$\frac{dc_L}{dt} = \frac{\dot{V}}{V_L}(c_B - c_L) + \dot{c}_l$$